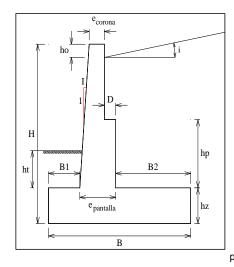
### DISEÑO DE MURO DE CONTENCION H =



3.10m

H = 3.10m ángulo de fricción del relleno  $\phi = 33^{\circ}$ 

B=2.50m agulo de inclinación del relleno i =  $0.00^{\circ}$  angulo relleno muro  $\delta=11.00^{\circ}$ 

 $e_{corona} = 0.18m$  ángulo relleno muro  $\delta = 11.0$  I = 0.17391 áng.fricción (terreno muro)  $\phi_r = 30^\circ$ 

Coeficiente de Aceleración = 0.525

D = 0.22m

B1 = 0.50m

hz = 0.80m

 $e_{pantalla} = 0.80 m$  Coef.sismico = 0.2625

hp = 1.50m

 $B2=\ \textbf{1.20m}$ 

 $h_{t}=\,\text{0.60m}$ 

0 coef hz = 0.263coef vert = 0.131

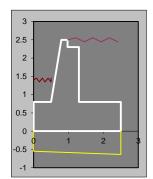
p.e. relleno = 20.0 kN/m³ coef. fricción f = 0.577

Long. Muro (m) 1.00

p.e. concreto = 25.0 kN/m<sup>3</sup>  $\sigma_{adm}$  = 4.00 kgf/cm<sup>2</sup>

ho = 0.60m

Alt. Emp.pas = 0.00m



(Teoría de Coulomb) Ka = 0.273

Altura equivalente de suelo para la carga vehicular de estribos (AASHTO 3.11.6.4-2)

h <sub>estribo</sub>	h <sub>eq</sub>
1.5	0.6
3	0.6
6	0.6

use  $h_{eq} = 0.60m$ 

presión generada por la carga viva  $W_L = 12.00 \text{ kN/m}^2$ 

## Cargas verticales y horizontales no factoradas

_	Ca	argas verticales	Fuerza	Brazo	Momento
		Items	(kN)	(m)	(kN.m)
1	DC	Peso muro	80.10	1.11	88.94
2	EV	Peso relleno en trasdós	41.68	1.89	78.57
3	EH	Comp.vert. Empuje	3.25	2.5	8.13
4	LS	SC sobre relleno	17.04	1.79	30.50
5	EV	Peso relleno en punta	6.00	0.25	1.5

_	Cai	gas horizontales	Fuerza	Brazo	Momento
		Items	(kN)	(m)	(kN.m)
1	EH	Comp.hz Empuje	16.73	0.833	13.94
2	LS	Empuje por sobrecarga	3.27	1.250	4.09
3	EQ	Empuje tierra por sismo (Mononobe Okabe)	10.71	1.500	16.07
4	EQ	Fuerza inercial del muro + relleno	31.97	1.048	33.49

coef hz = 0.26

coef vert = 0.13

 $k_{AE} = 0.5055$  472.4  $E_{AE} = 27.45 \text{ kN}$  3.03

## DISEÑO DE MURO DE CONTENCION H =

 $E_{activo} = 16.73 \text{ kN}$  (empuje activo horizontal de tierras, utilizado para el evento extremo I)  $\Delta E = 10.71 \text{ kN}$  (empuje de tierras debido al sismo - empuje de tierras sin sismo)

3.10m

## Combinaciones de Carga

	DC	EV	EH*	LL	BR	LS	CR+SH+TU	EQ
Resistencia I	1.25	1.35	1.50	1.75	1.75	1.75	0.50	0.00
Resistencia Ia	0.90	1.00	1.50	1.75	1.75	1.75	0.50	0.00
Resistencia III	1.25	1.35	1.50	0.00	0.00	0.00	0.50	0.00
Resistencia IIIa	0.90	1.00	1.50	0.00	0.00	0.00	0.50	0.00
Evento Extremo I	1.25	1.35	1.50	0.50	0.50	0.50	0.00	1.00
Evento Extremo Ia	0.90	1.00	1.50	0.00	0.50	0.50	0.00	1.00

maximo minimo

\* 1.35 0.90 Coeficiente de reposo 1.50 0.90 Coeficiente activo

Cargas de diseño factoradas

Cargas verticales Vu (kN)

Items	1	2	3	4	
Notación	DC	EV	EH	LS	$V_{u}$
$V_n$	80.10	47.68	3.25	17.04	Total
Resistencia I	100.13	64.37	4.88	29.82	199.19
Resistencia Ia	72.09	47.68	4.88	0.00	124.65
Resistencia III	100.13	64.37	4.88	0.00	169.37
Resistencia IIIa	72.09	47.68	4.88	0.00	124.65
Evento Extremo I	100.13	64.37	4.88	8.52	177.89
Evento Extremo Ia	72.09	47.68	4.88	0.00	124.65
Servicio I	80.10	47.68	3.25	17.04	148.07

Momento debido a Vu (kN.m)

memeric debide a va (mmm)										
Items	1	2	3	4						
Notación E		EV	EH	LS	$M_{Vu}$					
$M_{Vn}$	88.94	80.07	8.13	30.50	Total					
Resistencia I	111.18	108.09	12.20	53.38	284.84					
Resistencia Ia	80.05	80.07	12.20	0.00	172.31					
Resistencia III	111.18	108.09	12.20	0.00	231.46					
Resistencia IIIa	80.05	80.07	12.20	0.00	172.31					
Evento Extremo I	111.18	108.09	12.20	15.25	246.71					
Evento Extremo Ia	80.05	80.07	12.20	0.00	172.31					
Servicio I	88.94	80.07	8.13	30.50	207.64					

Cargas horizontales Hu (kN)

Items	1	2	3	4 en	np.pasivo	
Notación	EH	LS	EQ	EQ		$H_{u}$
H <sub>n</sub>	16.73	3.27	10.71	31.97	0.00	Total
Resistencia I	25.10	5.73	0.00	0.00	0.00	30.83
Resistencia Ia	25.10	5.73	0.00	0.00	0.00	30.83
Resistencia III	25.10	0.00	0.00	0.00	0.00	25.10
Resistencia IIIa	25.10	0.00	0.00	0.00	0.00	25.10
Evento Extremo I	25.10	4.09	10.71	31.97	0.00	71.87
Evento Extremo Ia	25.10	4.09	10.71	31.97	0.00	71.87
Servicio I	16.73	3.27	0.00	0.00	0.00	20.01

# DISEÑO DE MURO DE CONTENCION H =

3.10m

e											
Momento debido a Hu (kN.m)											
Items	1	2	3	4							
Notación	EH	LS	EQ	EQ	$M_{Hu}$						
$M_{Hn}$	13.94	4.09	16.07	33.49	Total						
Resistencia I	20.92	7.16	0.00	0.00	28.08						
Resistencia Ia	20.92	7.16	0.00	0.00	28.08						
Resistencia III	20.92	0.00	0.00	0.00	20.92						
Resistencia IIIa	20.92	0.00	0.00	0.00	20.92						
Evento Extremo I	20.92	2.05	16.07	33.49	72.52						
Evento Extremo Ia	20.92	2.05	16.07	33.49	72.52						
Servicio I	13.94	4.09	0.00	0.00	18.04						

# Estabilidad y condiciones de seguridad

Deberán satisfacerse tres condiciones: Excentricidad, Deslizamiento y capacidad de portante

Márgen de diseño (%) = (provisto - aplicado) \* 100 provisto

### Exentricidad

								Margen de diseño
	$V_{\rm L}$	$H_L$	$M_{\rm v}$	$M_{H}$	$X_{o}$	e	$e_{m\acute{a}x}$	%
Resistencia I	199.19	30.83	284.84	28.08	1.289	-0.039	0.833	104.68
Resistencia Ia	124.65	30.83	172.31	28.08	1.157	0.093	0.833	88.85
Resistencia III	169.37	25.10	231.46	20.92	1.243	0.007	0.833	99.17
Resistencia IIIa	124.65	25.10	172.31	20.92	1.215	0.035	0.833	95.75
Evento Extremo I	177.89	71.87	246.71	72.52	0.979	0.271	0.917	70.46
Evento Extremo Ia	124.65	71.87	172.31	72.52	0.801	0.449	0.917	50.97
Servicio I	148.07		207.64	18.04	1.280	-0.030		

## Deslizamiento

							Margen o	de diseño
	$V_{\rm L}$	u	$F_{r}$	$\Phi_{\rm s}$	$\Phi_s.F_r$	$\Phi_{s1}$ .Ep	$H_{L}$	%
Resistencia I	199.19	0.58	115.00	0.80	92.003	0.00	30.83	66.49
Resistencia Ia	124.65	0.58	71.97	0.80	57.573	0.00	30.83	46.45
Resistencia III	169.37	0.58	97.79	0.80	78.230	0.00	25.10	67.91
Resistencia IIIa	124.65	0.58	71.97	0.80	57.573	0.00	25.10	56.40
Evento Extremo I	177.89	0.58	102.71	1.00	102.706	0.00	71.87	30.02
Evento Extremo Ia	124.65	0.58	71.97	1.00	71.966	0.00	71.87	0.13

## Capacidad portante

 $\sigma_{\text{últ}} = 0.530 \text{ MPa} \qquad \qquad \text{Presión rectangular} \\ \text{Presión trapezoidal} \qquad \qquad \text{equivalente} \\$ 

	$\sigma_{máx}$	$\sigma_{min}$	Porcentaje de ancho en	$\sigma_{m}$	
	(Mpa)	(Mpa)	contacto con suelo	( Mpa)	
Resistencia I	0.072	0.087	100.00%	0.077	< 0.53
Resistencia Ia	0.061	0.039	100.00%	0.054	< 0.53
Resistencia III	0.069	0.067	100.00%	0.068	< 0.53
Resistencia IIIa	0.054	0.046	100.00%	0.051	< 0.53
Evento Extremo I	0.117	0.025	100.00%	0.091	< 0.705
Evento Extremo Ia	0.104	0.000	96.07%	0.078	< 0.705
Servicio I	0.055	0.064	100.00%	0.058	< 0.392

#### DISEÑO DE MURO DE CONTENCION H = 3.10m

DISEÑO

altura zapata = 0.80m fy = 420 MPa espesor garganta pantalla = 0.80m f`c = 28 MPa long punta = 0.50m recub = 0.05m

long. Talon =

1.20m

# ZAPATA ANTERIOR (PUNTA)

Zapata rígida

	$\sigma_{máx}$	$\sigma_{min}$	$\sigma_{\text{d}}$	R1d	x1	0.85*d	Т	As	As <sub>requer.</sub>
	$(kN/m^2)$	$(kN/m^2)$	(kN/m^2)	(kN)	(m)	(x)	(kN)	(cm²)	cm <sup>2</sup>
Resistencia I	72.21	87.14	76.39	34.51	0.345	0.631	18.88	0.50	5.41
Resistencia Ia	60.97	38.75	54.75	27.90	0.359	0.631	15.89	0.42	5.41
Resistencia III	68.87	66.63	68.24	30.49	0.351	0.631	16.96	0.45	5.41
Resistencia IIIa	54.10	45.62	51.73	24.44	0.354	0.631	13.72	0.36	5.41
Evento Extremo I	117.40	24.91	91.50	55.62	0.369	0.631	32.54	0.77	5.41

Familia	φ <sub>1</sub>
φ(pulg)	5/8
sep(cm)	20.0 cm
Adisp(*)	9 90

### ZAPATA POSTERIOR (TALON)

	$\sigma_{\text{máx}}$	$\sigma_{min}$	Long.	$\sigma_{d}$	Md	As	As <sub>min</sub>	As <sub>requer.</sub>
	(kN/m^2)	(kN/m^2) 'o	mprimida	(kN/m^2)	(kN.m)	cm <sup>2</sup>	cm <sup>2</sup>	cm <sup>2</sup>
Resistencia I	72.21	87.14	2.500	79.98	5.15	0.18	15.50	0.24
Resistencia la	60.97	38.75	2.500	49.42	6.98	0.25	15.50	0.33
Resistencia III	68.87	66.63	2.500	67.70	2.82	0.10	15.50	0.13
Resistencia IIIa	54.10	45.62	2.500	49.69	3.62	0.13	15.50	0.17
Evento Extremo I	117.40	24.91	2.500	69.31	26.78	0.86	15.50	1.15

Familia	φ <sub>2</sub>		
φ(pulg)	5/8		
sep(cm)	20.0 cm		
Adisp(*)	9.90		

Fisuración (SERVICIO I)

5.17 kN.m M = Es = 200000 Mpa  $As_{dispuesto} =$ 9.90 cm<sup>2</sup> Ec = 26752.5 MPa

n = 7 relación modular

9.5 cm profundidad del eje neutro x = 318576 cm<sup>4</sup> Momento de inercia de la sección fisurada Icr =

7.36 MPa Esfuerzo actuante en el acero

 $\gamma_{\rm c} = 0.500$ para estructuras enterradas y en contacto con el agua

 $\beta$ s = 1.112 Espac.máx = 300 mm

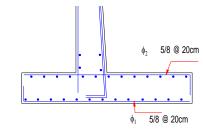
## Refuerzo transversal (art. 5.10.8)

Se suministrará en las superficies expuestas por efecto de contracción y temperatura

$$\label{eq:As} A_{S} \geq \frac{0.75 \cdot b \cdot h}{2 \cdot (b \, + \, h) \cdot fy} \hspace{1cm} \text{As} > \hspace{1cm} 5.41 \hspace{1cm} \text{cm}^{2} / \text{m}$$

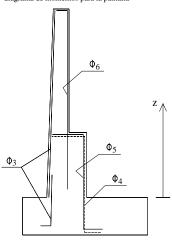
5/8 @ 35cm  $\text{USE }\Phi$ 

Colocado Ø1/2" @ 20cm



# Cálculo a Flexión de la Pantalla

El momento flector en la pantalla decrece rápidamente al aumentar la distancia desde la parte inferior. Por esta razón, sólo parte del refuerzo principal se necesita en los niveles superiores y se discontinuaran barras alternadas donde ya no son necesarias. Para determinar el pu nto de corte , se dibuja el diagrama de momentos para la pantalla



d =	74.2 cm		fy =	420 MPa
M =	9.0 kN.m	servicio		28 MPa
Mu =	14.0 kN.m	Resistencia	recub =	0.05m

17.3 kN.m Evento Extremo

Familia	ф3	ф4	φ <sub>5</sub>	$\phi_6$
φ(pulg)	5/8	5/8	5/8	18 5/7
sep(cm)	20.0 cm	20.0 cm	20.0 cm	20.0 cm
Adisp(*)	9.90	19	9.90	

## Comprobación a cortante

$$Vu = 37.168 \text{ kN}$$
  
 $d_v = 66.79 \text{ cm}$ 

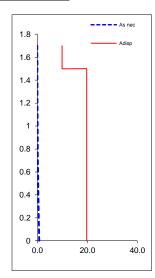
3/4 in ag =

$$\varepsilon x (x10^3) = 0.128$$

 $s_{xe} =$ 200 mm

 $\theta=\ 29.45$  $\beta = 2.00$ 

Vc = 586.64BIEN



### Comprobación a Fisuración

$$\begin{array}{ccc} M = & 9.01 \text{ kN.m} \\ \text{As}_{\text{dispuesto}} = & 19.79 \text{ cm}^2 \\ \text{n} = & 7 \\ \text{x} = & 13.0 \text{ cm} \end{array}$$

13.0 cm x = 592344 cm<sup>4</sup> Icr = 6.52 MPa fs =

 $\gamma_c = 0.500$  $\beta$ s = 1.095 Espac.máx = 30.0 cm Es = 200000 Mpa Ec = 26752.5 MPa

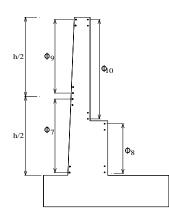
relación modular profundidad del eje neutro

(Tamaño del agregado)

Momento de inercia de la sección fisurada

Esfuerzo actuante en el acero

### Resto de armadura



espesor promedio inf.= 0.20m espesor promedio sup. = 0.57m cuantía geométrica horizontal de muro= 2.00 0/00

Familia	ф7 +	<b>-</b> φ <sub>8</sub>	ф9 -	<b>-</b> φ <sub>10</sub>	
Anec(*)(cm²)	13.7		7.5		
φ(in)	1/2	1/2	1/2	1/2	
sep(cm)	15.0	15.0	15.0	15.0	
Adisp (cm <sup>2</sup> )	16.9		16.9		

(\*) Armadura necesaria estrictamente por cuantía geométrica